実験トランジスタ・アンプ設計講座

黒田 徹

●実用技術編

第 10 章 回路シミュレータ SPICE 入門 (33)

6 C 33 C Circlotron アンプ

第1図は7月号 p.138で紹介しました Circlotron アンプです。負荷 250 Ω は出力管の両カソード間に接続され、負荷の中点を接地しています。このアンプの負荷は、中点タップつきボイス・コイルのスピーカ想定していますが、こののようなスピーカは自作か特注になります。そこで、今回は一般的な8Ωのスピーカを負荷とする Circlotron 方式

OTLアンプを設計しましょう.

Circlotron 方式 OTL 出力段の原理回路を第2図に示します. V_3 と V_4 は 100 V のフローティング電源です。出力管は 8 月号でご紹介した 6 C 33 C です。 V_2 と V_5 はグリッド・バイアス電圧 (=-25 V) で,動作階級は AB_2 です。 R_3 と R_4 は無信号時のカソード電位を 0 V にするための抵抗で, R_3 と R_4 の中点を接地します。

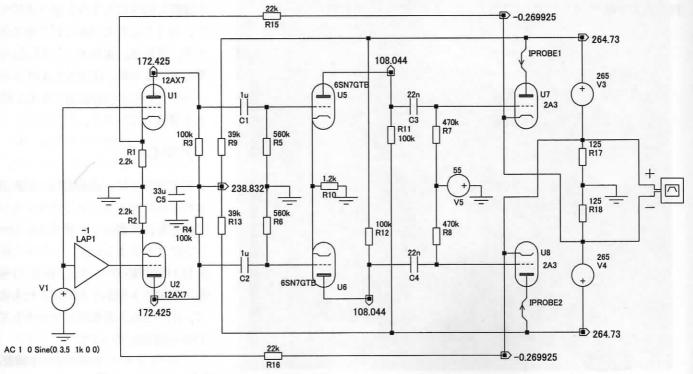
(1) R₃, R₄ の値とひずみ率の相関

 $(R_3 + R_4)$ は負荷 $= 8 \Omega$ と並列に入るので,値が小さいとパワー・ロスが増えます。とりあえず $1 k\Omega$ にしてみました。第2図の回路に片ピーク振幅 = 100 V の 1 kHz サイン波を入力したときの出力電圧(6 C 33 C のカソード~カソード間電圧)のシミュレーション波形を第3図に示します。少しひずんでいるようです。

SIMetrix の Measure 機能により、

- ●ひずみ率=3.01%
- ●出力電圧=21.37 V_{RMS}
- ●出力電力=57 W

ということがわかります。 ひずみ率



〈第1図〉 Circlotron 方式 OTL アンプ回路例。 負荷は 250 Ω 中点タップつきボイス・コイルのスピーカを想定

項目	2SA1546	2SC4001	単位
V _{CB}	-250	300	V
V _{CE}	-250	250	V
V _{EB}	-5	5	V
h_{FE}	150	200	
f_T	300	300	MHz
$C_{0b}(V_{CB} = 30 \text{ V})$	3.3	2.8	pF
$P_c(T_c=25^{\circ}C)$	7	7	W

〈第 1 表〉 2 SA 1546 と 2 SC 4001 の主要規格 (NEC データ・シートより)

- ●出力電圧=26.98 V_{RMS}
- ●出力電力=91 W
- ●ひずみ率=0.871%

と,特性が大幅に改善されています。

全段直結 Circlotron OTL アンプ

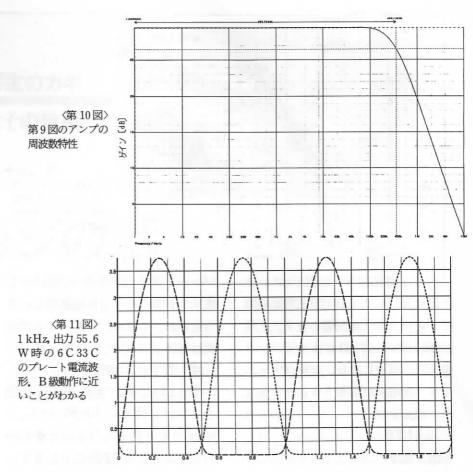
第7図の出力段に電圧増幅段を加えた全段平衡増幅器を第9図に示します。電圧増幅器の電源電圧は±100 Vです。電圧増幅部は差動2段構成で、Q₇、Q₈、Q₉、Q₁₀はカスコード・トランジスタです。

 D_1 , D_2 は過大入力時に Q_3 , Q_4 のベース・エミッタ接合のブレーク・ダウンを防ぎます。通常動作時は D_1 , D_2 は非導通です。

 Q_9 , Q_{10} には 2 SC 4001 とコンプリの 2 SA 1546(NEC, 第1表参照)を用いました。

(1) 6 C 33 C のグリッド・バイアス 電圧

6 C 33 C の無信号グリッド・バイ



アス電圧 V_{blas} は近似的に次式で与えられます。

$$V_{\text{bias}} = (I_{\text{C10}} - I_3)R_7 - 0.6$$
.....(10-98)

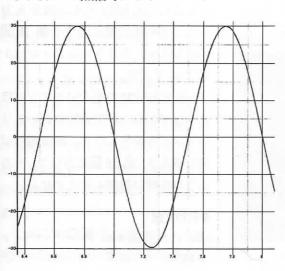
 I_{C10} =7.5mA, I_3 =10mA, R_7 = $11k\Omega$ を (10-98)式に代入すると, V_{bias} は約-28.1 V と算出されます。シミュレーションのグリッド・バイアス電圧 V_{bias} は,

$$V_{\text{bias}} = -32.41 - (-4.72)$$

= -27.9[V]

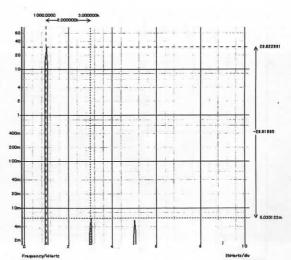
となっています (第9図参照)。計算値と約0.4 V の誤差があります。これは Q_1 のベース電流の影響です。なお, R_7 , R_8 は2 段目の負荷抵抗で,出力段のカソードからブート・ストラップされています。

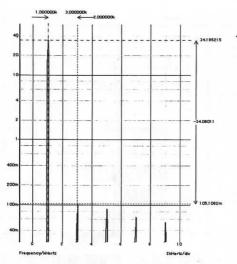
出力段 U_1 のカソード電位が-4.72Vになるのは, R_7 を流れる電流, R_{14} を流れる電流, Q_1 コレクタ電流などが R_{18} の中を流れるためです.





〈第 13 図〉▶ 第 12 図の波形 のフーリエ解析 結 果 (P ₃ = 0.02%)





◆〈第 14 図〉ノン・クリップ最 大出力時のフー リエ解析結果

〈第 15 図〉♪ 10 kHz 1 V を 入 力 したときの出力電圧 波形のフーリエ解析 結果

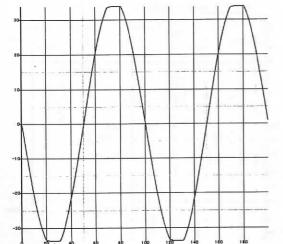
ドライブ段 2 SC 4001 のコレクタに挿入した $470~\Omega$ は,出力短絡時にコレクタ電流を制限します.正常動作時には, $470~\Omega$ によってコレクタ電流が減少したり,コレクタ・エミッタ間電圧が飽和することはありません.

(2) NFB

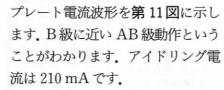
出力電圧は、 R_{14} と R_{15} を経由して 2 SK 150 ソースにフィードバックしています。 2 SA 1015 のベース \sim 2 SA 1546 のレクタに接続した C_1 、 C_2 は位相補償容量です。 第9図のアンプの周波数特性を第10図に示します。 -3 dB カットオフ周波数は約 360 kHz です。

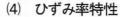
(3) 6 C 33 C のプレート電流波形

片ピーク振幅 = 1 V の 1 kHz サイン波を入力したときの C 33 C の



〈第 16 図〉 10 kHzのオーバロー ド時の出力電圧波形

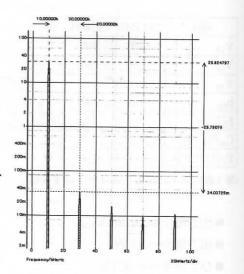




- ① 1 kHzのひずみ率:第9図のアンプに片ピーク振幅=1 V,1 kHzサイン波を入力したときの出力電圧波形を第12図に示します。出力電圧は21.09Vrmsで,出力電力は55.6 Wです。出力電圧のフーリエ解析結果を第13図に示します。
 - ●1 kHz 成分=29.82 V
 - ●3 kHz 成分=6.0 mV

となっています。したがって、第3調波ひずみ率は0.020%です。

第9図のアンプに片ピーク振幅 =1.15 V, 1 kHz サイン波を入力 したときの出力電圧のフーリエ解析 結果を第14図に示します。



- ●1 kH 成分=34.18 V
- ●3 kHz 成分=105.1 mV となっています.出力電力 Poは,

$$P_0 = \frac{34.18 \times 34.18}{2 \times 8} = 73[W]$$

です。これがノンクリップ最大出力電力です。第3調波ひずみ率は0.31%です。

- ② 10 kHz のひずみ率:第9図 のアンプに片ピーク振幅=1 V, 10 kHz サイン波を入力したときの出 力電圧波形のフーリエ解析結果を第 15 図に示します。
 - ●10 kHz 成分=29.82 V
 - ●30 kHz 成分=34.03 mV したがって、出力電力=55.6 W

第3調波ひずみ率=0.114%です。 (5) オーバーロード時の出力波 形

第9図のアンプに片ピーク振幅 $=1.2 \, \mathrm{V}$, $10 \, \mathrm{kHz}$ サイン波を入力したときの出力電圧波形を第 $16 \, \mathrm{図}$ に示します。 クリッピング・レベルは $\pm 34 \, \mathrm{V}$ です。

一般に安定性の不十分なアンプは クリップからの回復過程においてリ ンギングを発生したり、回復過程が 長引きます。第16図において、その ような兆候は微塵も見えません。

◆引用文献

2 SA 1546/2 SC 4001 データ・シート (NEC)